# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

10-037962

(43)Date of publication of application: 13.02.1998

(51)Int.Cl.

F16C 33/12 C10M103/06 F16C 33/10 // C10N 40:02 C10N 50:08

(21)Application number: 08-207828

(71)Applicant : TAIHO KOGYO CO LTD

TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

18,07,1996

(72)Inventor: KANAYAMA HIROSHI

KAWAKAMI SHINYA HARAGUCHI FUMIO MICHIOKA HIROBUMI

**FUWA YOSHIO** 

# (54) SLIDING BEARING

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve abrasion resistance by forming substantially whole hard particles in a coating layer, which contains a solid lubricant adhering to the surface of aluminum alloy or steel alloy, a resin-based binder, and a hard particles, into spherical particles. SOLUTION: For a spherical hard particle, a particle made of oxide such as SiO2, Al2O3, CrO2, carbide such as SiC, and nitride such as Si3N4 can be used, and the particle is provided with higher hardness than a counterpart shaft, which is usually made of carbon steel or alloy steel, and desirable hardness is Hv200 or more. A mean particle diameter is  $5\mu m$  or less, and all the particles are provided with spherical shapes desirably, however, mixture of a very small quantity of particles formed into shapes other than a sphere is allowable. The spherical hard particles are firmly connected together by means of a binder and hardly abraded and mildly lap the counterpart shaft. On the other hand, a solid lubricant is developed on the bearing surface so as to improve a friction property, so that abrasion loss of the bearing material as a whole is greatly reduced. As the abraded face of the bearing is not roughened, discontinuity of the lubricating oil is hardly caused while seizure is also hardly caused.

## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

23.02.2000

[Date of sending the examiner's decision of

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration] [Date of final disposal for application]

[Patent number]

3245064

[Date of registration]

26.10.2001

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of r jection]

[Date of extinction of right]

12.03.2003

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

## (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報 (A)

### (11)特許出願公開番号

# 特開平10-37962

(43)公開日 平成10年(1998) 2月13日

	AND IST EL	<b>庁内整理番号</b>	FΙ			技術表示箇所	
(51) Int.Cl.*	識別記号		F16C 33/	/12	2	Z	
F16C 33/12		7123-3 J			С		
C10M 103/06			C 1 0 M 103/		. Б		
		7123-3 J	F16C 33	/10		,	
F16C 33/10							
# C10N 40:02							
50: 08			審査請求	未請求	請求項の数3	FD (全 5 頁)	
(21)出願番号	44 77 770 007000		(71) 出願人		791	•	
	特顧平8-207828		大豊工	業株式会社	•		
				彩如風	豊田市縁ヶ丘3	丁目65番地	
(22)出顧日	平成8年(1996)7	Acres at the season					
<b>12-, 1</b>			(71)出願人		201 自動車株式会社		
					豊田市トヨタ町	L番地	
			(72)発明者		弘		
				愛知県	.豊田市緑ケ丘3	丁目65番地 大豊工	
					会社内		
			(72) 発明者				
			(12)96931	MACHINE MACHINE	スロ   奥田市穏ケビ!	3丁目65番地 大豊工	
						7 1 110000	
					会社内		
			(74)代理人	、弁理士	<b>片村井</b> 草雄	最終頁に続く	

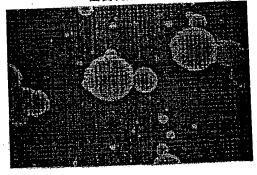
# (54)【発明の名称】 すべり軸受

#### (57)【要約】

【課題】 すべり軸受用アルミニウム合金もしくはすべ り軸受用銅合金の表面に、固体潤滑剤、硬質粒子及び樹 脂バインダーを含んでなるコーティング層を接着したす べり軸受が相手材と摺動するときに、硬質粒子が相手材 を傷つけないようにする。

【解決手段】 硬質粒子の実質的全部を球形粒子とす

### 図面代用写真



#### 【特許請求の範囲】

【請求項 1 】 すべり軸受用アルミニウム合金もしくは すべり軸受用銅合金の表面に、固体潤滑剤、硬質粒子及 び樹脂パインダーを含んでなるコーティング層を接着し たすべり軸受において、前記硬質粒子の実質的に全部を 球形粒子としたことを特徴とするすべり軸受。

[請求項2] 前記コーティング層中の固体潤滑剤が5 5~97.5重量%、球形硬質粒子が0.5~20重量 %、及び樹脂パインダーが2~45重量%である請求項 1記載のすべり軸受。

[請求項3] 前記硬質粒子の平均粒径が5μm以下で ある請求項1又は2記載のすべり軸受。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、自動車やその他の 産業機械の内燃機関に使用されるすべり軸受に関するも のであり、さらに詳しく述べるならば、すべり軸受用ア ルミニウム合金もしくはすべり軸受用銅合金表面に固体 潤滑剤を樹脂系パインダーで接着し、通常のPbもしく はSn系オーバレイに代わるコーティングを施したすべ 20 り軸受に関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】本出願人の特開平7-238936号公 報によると、アルミニウム系軸受合金の表面に、MoS , , WS, , グラファイト、BNなどの固体潤滑剤をボ リイミド、エポキシ、フェノール樹脂などの熱硬化性樹 脂で結合したコーティング層を接着したすべり軸受が開 示されており、とのすべり軸受は、特に、固体潤滑剤9 8~55重量%、熱硬化性樹脂2~45%の組成をもち かつ表面粗さが5μmRz以下のコーティング層を表面 粗さが1. 0μmRz以上かつ4.5μmRz以下のア ルミニウム系軸受合金に接着したことを特徴としてい

【0003】さらに、本出願人の特開平4-83914 号公報によると、アルミニウム系軸受合金の表面に、固 体潤滑剤の他にCrO, , FeO, ZnO, CdO, A 1.O,, SiO,, SiC, Si, N. などの摩擦調 整剤を添加した組成物をポリイミドで結合することが開 示されている。なお固体潤滑剤と摩擦調整剤の合計量は  $90\sim55$ 重量%であり、ポリイミドの量は $10\sim45$ 重量%である。

[0004]次に、本出願人の特開平7-247493 号公報によると、アルミニウム系軸受合金もしくは銅系 軸受合金に施される固体潤滑剤とポリイミド樹脂などの バインダーからなるコーティングにエポキシ樹脂などの 膜形成補助剤を添加することにより、70%以上の多量 の固体潤滑剤をコーティング中に保持可能にすることが 提案されている。

トなどの固体潤滑剤は扁平な徴粒子であり、それ自体が へき界性を有しているために、摩擦特性やなじみ性が優 れている。したがって樹脂への固体潤滑剤の添加により 耐疲労性や耐焼付性が向上するが、固体潤滑剤はへき界 により微細に分断され軸受表面から分離されるので、耐 摩耗性はほとんど向上しない。

【0006】一方、上記した摩擦調整剤は硬質でありへ き界性をもたないので耐摩耗性を向上するが、片当りな どが生じる場合の厳しい条件下における耐焼付性は却っ 10 て低下する現象が認められる。この原因はA1, O,、 Si〇、などの硬質粒子はいずれも原料を粉砕によって 形成され、扁平状又は塊状で鋭い角をもった粒子である ことに起因する。このことは次のように二つの結果をも たらしている。

【0007】まず第1にこれら硬質粒子は形状異方性を 持った扁平状又は塊状の粒子であるため、バンインダー 樹脂と強固な結合力が得られにくく、粒子がオーバレイ の摩擦過程で、バインダー樹脂から脱落し易い。そのた め、硬質粒子が脱落した軸受の表面粗さが増加し、薄い 油膜を破断させ耐焼付性を低下させる。そうした粒子の 脱落はオーバレイ自体の摩耗も促進するので、硬質粒子 が添加されたオーバレイとしての機能をもつコーティン グ層は耐摩耗性がある程度向上してなじみ性が持続する ことが期待されているものの、このような効果を発揮す るまでには至らなかった。

【0008】第2には、従来の粒子が鋭い角を持ってい るため、苛酷な条件下では相手軸を傷つける。そのた め、相手軸の表面粗さが増大し、前述のように油膜を破 断させ焼付き荷重を低下させるとともに、粗さが増大し た軸の表面により、オーバレイの摩耗量を増加させる。 【0009】したがって、本発明はすべり軸受用アルミ ニウム合金もしくはすべり軸受用銅合金表面に接着さ れ、固体潤滑剤、硬質粒子と樹脂系パインダーとを含ん でなるコーティング層の耐摩耗性を向上することを目的 とする。

#### [0010]

40

【課題を解決するための手段】上記目的を達成する本発 明に係るすべり軸受は、すべり軸受用アルミニウム合金 もしくはすべり軸受用銅合金の表面に接着された固体潤 滑剤、樹脂系パインダー及び硬質粒子を含んでなるコー ティング層を有するすべり軸受において、前記硬質粒子 の実質的に全部を球形粒子としたことを特徴とするもの である。以下、本発明の特徴を詳しく説明する。

【0011】本発明のコーティング層の一部を構成する 球形の硬質粒子は、3次元的に形状異方性をもたない等 方の粒子形状であり、しかも破砕粉のような鋭い角をも っていない。そこで、第1にこの球形硬質粒子はパイン ダーに対して全面で同じような接着性を呈し、形状異方 性をもった扁平粉又は塊状のように接着性が低くなる面 【発明が解決しようとする課題】MoS,, グラファイ 50 がないので、バインダー樹脂との結合力も大きい。した がって摺動中に粒子が表面から脱落して摩耗することが 少ない。第2に球形粉は相手軸をマイルドにラッピング し、相手軸の表面粗さを小さくすることができる。その 結果として、従来の形状異方性をもった粒子に比べて、 球形粒子はるかにオーバレイの耐摩耗性を向上させるこ とができる。また、従来の形状異方性をもった粒子は軸 受表面を粗くし油膜を破断させることにより耐焼付性を 低下させていたが、本発明の球形粒子は耐焼付性を低下 させることがなく、その添加により、耐焼付性を僅かに 向上させることができる。本発明において「球形」とは 10 粉末冶金において球形粉末もしくは球状粉末と称されて いる粉末の形状を指し、具体的には一般に球状、滴状、 角状、樹枝状、板状、鱗片状、多角形などの不規則形状 に分類される粉末形状のうち後者の6種には属さず最初 の球状に属するものである。代表的な球状粉で著名なも のはガスアトマイズ金属粉、カルボニルFe粉などがあ

【0012】本発明において球形の硬質粒子としては、 SiO, , Al, O, , CrO, , TiO, , ZrO 2 , Fe, O, 、ムライトなどの酸化物粒子の他にSi Cなどの炭化物、Si,N,などの窒化物も使用するこ とができる。球形粒子の製造方法は特公平1-5520 1号公報に記載された方法によることができ、その他に 水アトマイズにより金属粉末を酸化雰囲気下で燃焼させ 空冷することにより合成する方法によることもできる。 【0013】硬質粒子は使用される相手軸、通常は炭素 鋼、合金鋼、鋳鉄、鋳鋼製軸より硬度が高いものであ り、好ましい硬度はHv200以上、より好ましくはH v600以上である。但し、かかる硬質粒子と2n0, Sn〇、などの軟質粒子の併用をしてもよい。軟質球形 30 粒子は主としてなじみ性を発揮する。また、硬質粒子の 粒径は平均で5μm以下、特に2μm以下であることが 好ましい。球形硬質粒子は全部が球形であることが好ま しいが、極少量であれば扁平、異形、雨滴形、涙形その 他の球形以外の粒子が混入してもこれによる耐摩耗性低 下は甚大ではない。特に、球形粒子の粒径の1/10以 下の微粒子や1/100以下の超微粒子は扁平などであ っても、比較的粗粒の球形粒子が存在していると、冒頭 で説明した弊害は目立たなくなる。コーティング層中の 硬質粒子(球形以外のものが少量含まれることがある、 以下同じ)の量は0.5~50重量%が好ましく、より 好ましくは1~15重量%である。

[0014] 硬質粒子とバインダーの接着性を高めるために、硬質粒子表面をシランカップリング剤等による処理を行うことができ、またCu、Niめっきなどの金属表面処理や酸によるエッチングなどの無機処理を行うこともできる。

【0015】コーティング層の他の構成分である固体潤滑剤には、MoS.、WS.、グラファイト、BNなどを好ましくは55~97.5重量%の量で使用すること 50

ができる。これらの固体潤滑剤は摩擦係数を低くかつ安定にする作用とともになじみ性を有する。コーティング層の租さを小さくするためには平均粒径が2μm以下の微粒の固体潤滑剤を使用することが好ましい。固体潤滑剤と硬質粒子を合算した量がコーティング層内で55重量%未満であると、摩擦特性が優れず焼付が起こり易い。一方固体潤滑剤と硬質粒子を合算した量が98重量%を超えるとコーティング層の密着力が不足する。固体潤滑としてはMoS、が好ましく、また硬質粒子との合算量は60~95重量%、特に65~90重量%であることが好ましい。また、すべり軸受を内燃機関に組み付けた初期に急激に全負荷を加えることが必要な場合は、コーティング層にMoS、を70~90重量%含有せしめなじみ性を向上させることが好ましい。

【0016】コーティング層の他の構成分である熱硬化性樹脂としては、ボリイミド、エボキシ、フェノール樹脂などを使用することができる。ボリイミド系樹脂としては、芳香族ボリイミド、ボリエーテルイミド又は芳香族ボリアミドイミドあるいはこれらのエボキシ変性、ジイソシアネート変性、DAPI変性、DONA変性、BPDA変性、スルホン変性樹脂などを使用することができる。熱硬化性樹脂は、固体潤滑剤及び球状硬質粒子を結合するとともに、軸によりけずられなじみ性を発揮し、さらに腐食に対して極めて安定である。熱硬化性樹脂の量は2~45重量%が好ましく、より好ましくは10~35重量%である。

[0017] 上記したコーティング層は $2 \mu m$ 以上の厚さであることが好ましい。より好ましい厚さは $3 \sim 10$   $\mu m$ である。

【0018】本発明においてアルミニウム系すべり軸受 合金は特に組成が限定されないが、好ましくは、10重 量%以下のCr, Si, Mn, Sb, Sr, Fe, N i, Mo, Ti, W, Zr, V, Cu, Mg, Zn等 と、20重量%以下のSn, Pb, In, Ti, Biの 1種又は2種以上を含有する合金を好ましく使用すると とができる。前者の群の元素は主として強度、耐摩耗性 を付与し、後者の群の元素は主としてなじみ性を付与す る。前者と後者を組合わせ使用することが好ましい。同 じく、銅系すべり軸受合金は特に組成が限定されない 40 が、いわゆるケルメット及びその改良合金を好ましく使 用することができる。また、本出願人が特開平7-15 0273号にて提案した合金も使用することができる。 【0019】以下コーティング層の形成方法を説明す る。被処理物であるアルミニウム系合金をすべり軸受形 状のライニングに加工した後、苛性ソーダ等のアルカリ 処理液中において脱脂処理し、続いて水洗及び湯洗を行 い表面に付着したアルカリを除去する。表面粗さはライ ニング加工、アルカリ処理条件にて調整される。湯洗後 温風乾燥し、適当な希釈剤で希釈した固体潤滑剤、球状 硬質粒子と樹脂をスプレーでライニング上に塗布し、1

5

50~300℃で乾燥・焼成する。成膜後の表面粗さが粗い時はパフ等による平滑化処理を行う。スプレー法の他にタンブリング法、浸漬法、はけ塗り法、印刷法等の方法によりコーティングを成膜することができる。なお、本出願人の特開平4~78319号公報で開示されたように、材質が異なる2以上の層によりコーティング層を形成してもよい。被処理物が銅系合金の場合も同様に処理するが、表面粗さの調節は酸エッチングによることが好ましい。以下、実施例により本発明をより詳しく説明する。

#### [0020]

【実施例】コーティング層を構成する成分として次のも のを用意した。

球形A1、O,粉末(平均粒径3μm、図1参照) 球形SiO<sub>2</sub>粉末(平均粒径1.5μm、図2参照) 扁平A1、O,粉末(平均粒径3μmの破砕粉末、図3 参照)

球形ムライト粉末(平均粒径0.6μm、アルミナーシリカ複合粉末)

MoS<sub>1</sub> 粉末 (平均粒径0.5μm) グラファイト粉末 (Gr) (平均粒径1μm) ポリアミドイミド樹脂 (PAI) (日立化成社製品HP C)

ポリイミド樹脂(PI)(東レ社製品トレニース) 【0021】すべり軸受用合金としてはAl-12%S n-1.8%Pb-1.0%Cu-3.0%Si-0.\* \* 3%C r 合金で厚さがO. 3m mの板材(表面粗さ4  $\mu$  m)を用意した。この板材の表面に表1、2 に組成を示すコーティング層を厚さが5  $\mu$  m になるように形成し、下記条件で耐焼付試験及び摩耗試験を行った。

【0022】耐焼付性試験

試験機:静荷重軸受試験機

回転数:1000rpm

油温 : 140℃ 油種 : 7.5W-30

10 荷重 : 30分毎に10MPaづつ増大させる。

相手軸: S50C焼入れ

評価法:コーティング層と相手軸が焼付く(アルミニウム合金は表出しない)条件を上述の因子では選択しており、この条件で焼付いたときの荷重を測定する。

【0023】摩耗試験

試験機:動荷重軸受試験機

回転数:2000rpm

油温 : 140℃

油種 :7.5₩-30

20 荷重 :圧縮5ton, 引張りlton

時間 : 2 H r

評価法:試験後に軸受供試材の重量変化を測定する(但 し、アルミニウム合金は摩耗しない条件を、上記因子で

は選択している) 【0024】

【表 1 】											
		コーティング層組成(wt%)								摺動特性	
No.					球形	球形	球形	扁平	摩耗量	焼付面圧	
	PAI	PI	MoS₂	Gr	A1, 0,	SiO <sub>2</sub>	ムライト	A7, O,	(mg)	(MPa)	
1	30	_	60	-	10	_	_	_	4	65	
2	-	30	60		_	10	-	-	4.2	65	
3_		20	60	10		_	10	_	3.9	68	
4	30	_	70	_	_	_	_	_	12	60	
5	30		60					10	8.5	47	

#### [0026]

【発明の効果】以上説明したように本発明のすべり軸受では、球状硬質粒子がバインダーにより強固に結合されており摩耗し難くかつ相手軸をマイルドにラッピングしており、一方固体潤滑剤は適度に軸受表面でへき開して摩擦特性を良好にするので、軸受物質全体の減損すなわち摩耗量が非常に少なくなる。また、軸受の摩耗面が甚

だしくは粗くならないため潤滑油が破断し難く、焼付も起こり難い。よって本発明のすべり軸受の摺動特性は従来の同種の物と比較して非常に優れている。

#### 0 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例で使用した球形A1,O,粉末 (平均粒径3μm)の粒子構造を示す写真である(倍率 4200倍)。

【図2】本発明の実施例で使用した球形SiO,粉末 (平均粒径1.5μm)の粒子構造を示す写真である (倍率4200倍)。

【図3】本発明の実施例で使用した扁平A1,O,粉末の粒子構造を示す写真である(倍率4200倍)。

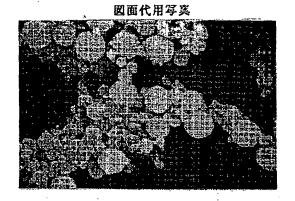
【図1】

図面代用写真



【図3】

【図2】



図面代用写真



フロントページの続き

(72)発明者 原口 文生

愛知県豊田市緑ケ丘3丁目65番地 大豊工 業株式会社内

(72)発明者 道岡 博文

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動 車株式会社内

(72)発明者 不破 良雄

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動

車株式会社内